CLIPPEDIMAGE= JP401112687A

PAT-NO: JP401112687A

DOCUMENT-IDENTIFIER: JP 01112687 A

TITLE: PLATE-SHAPED HEATING ELEMENT AND ITS MANUFACTURE

PUBN-DATE: May 1, 1989

INVENTOR - INFORMATION:

NAME

NAKAGAWA, KENICHI KOYAMA, SEIICHI KASHIHARA, MASANORI OKANO, NOBUO KAWASAKI, EIJI

ASSIGNEE - INFORMATION:

NAME
SUMITOMO METAL IND LTD
NATL HOUSE IND CO LTD

SUMIKIN KOZAI KOGYO KK

APPL-NO: JP62271518

APPL-DATE: October 26, 1987

INT-CL_(IPC): H05B003/20
US-CL-CURRENT: 219/553

ABSTRACT:

element.

COUNTRY

N/A

N/A

N/A

CONSTITUTION: The combination ratio of cement and aggregate of a plate- shaped

heating element formed by dispersing and mixing an inorganic material mainly

made of cement and aggregate and carbon fibers and conducting fine powder is

set to the CaO/SiO<SB>2</SB> mol ratio of 0.4∼1.5, and

the necessary amount of asbestos and/or beating-processed pulp are further mixed. In order to manufacture such plate-shaped heating element, the water 5∼15 times of the solid substance of the material thus combined is added and kneaded into slurry, which is formed into a plate shape by the paper making method, then it may be autoclave-cured to form the heating element.

COPYRIGHT: (C) 1989, JPO&Japio

⑩特許出願公開

② 公 開 特 許 公 報 (A) 平1 − 112687

@Int.Cl.4

識別記号

庁内整理番号

母公開 平成1年(1989)5月1日

H 05 B 3/20

301

6744-3K

審査請求 未請求 発明の数 2 (全 7 頁)

匈発明の名称 板状発熱体及びその製造方法

②特 願 昭62-271518

四出 願 昭62(1987)10月26日

砂発 明 者 中 川 憲 一

et —

兵庫県尼崎市西長洲本通1丁目3番地 住友金属工業株式

会社総合技術研究所内

⑩発 明 者 小 山 清 一

兵庫県尼崎市西長洲本通1丁目3番地 住友金属工業株式

会社総合技術研究所内

⑪出 願 人 住友金属工業株式会社

ナショナル住宅産業株

大阪府大阪市東区北浜5丁目15番地 大阪府豊中市新千里西町1丁目1番12号

+<u>A</u>4L

式会社

住金鋼材工業株式会社

兵庫県尼崎市扶桑町2丁目1番地

弁理士 溝上 満好 外1名

最終頁に続く

願

顖

70代 理 人

②出

⑪出

明細物

1. 発明の名称、

板状発熱体及びその製造方法

- 2. 特許請求の範囲
- (i) セメントと骨材を主成分とする無機材料に炭素繊維と導電性微粉末を分散混入して成形した板状発熱体において、前記セメントと骨材の混合比をCaO/SiOzモル比が0.4~1.5と成し、更に所要量の石綿及び/又は叩解処理したパルプを混入せしめたことを特徴とする板状発熱体。
- (2) セメントと骨材を主成分とする無機材料に炭素繊維と専電性微粉末を分散混入した板状発性 体を製造する方法において 0.4 ~1.5 となるように調整した無機材料と、炭素繊維及び/マル比で 0.4 ~1.5 となるように調整した無機材料と、炭素繊維及び/マルで 0.4 ~1.5 とび 耶解処理したパルプに、これら固体分の 5~1 5倍の水を加え混練してスラリーと成し、スラリーを砂造法にて板状に成形した後オートクレープ養生することを特徴とする板状発熱体の

製造方法。

3. 発明の詳細な説明

(産業上の利用分野)

本発明は、住宅用暖房や屋根融雪等に利用され、 通電することによって発熱する板状発熱体及びそ の製造方法の改良に関するものである。

(従来の技術)

板状発熱体には、実開昭53-28941号公報に開示されているような線状発熱体を埋設したものや、実開昭58-2514号公報に開示されているような選電性材料を樹脂で固めたものがある。そして、これら板状発熱体は住宅の壁や床等に設置して暖房用に、また屋根や道路に設置して融雪用として使用されている。

これら板状発熱体のうち前者は安価であるという長所を有するものの、面全体を均一に加熱することが難しく、また発熱線の一箇所でも断線すると使用不可能になるという欠点を有するため、及近では後者のタイプが主流となりつつある。

そこで、本出願人らは後者のタイプの板状発熱

体を更に改良するものとして、セメントと硅砂を 主成分とする無機材料中にカーボンファイバーや カーボンブラックを分散混合させたセメント系板 状発熱体を特願昭 6 1 - 2 8 0 0 7 5 号で提案した。

ところで、一般にセメント系成形体の製造方法 としては、

- ① 型への流し込み方法、
- ② 孔型ノズルからの押し出し方法、
- ③ 水分を多くしたスラリーから抄造する方法、 が用いられている。

しかしながら、②の押し出し方法は、水分を少なくした混練原料を使用しなければ押し出し成形後の保形性が得られず、一方水分を少くすると炭 宏繊維の分散性が悪くなり、発熱体として通電したときには発熱ムラが大きく、温度分布の不均一なものとなるという欠点がある。

また③の抄遺法では、水分の混合割合が多く、 炭素機雑にセメント、骨材等が十分に付着、捕捉 されないために成形体を形成できなかった。 従って、従来は①の流し込み方法によって製造されており、本出願人らの提案した板状発熱体も この方法によって製造するものであった。

(発明が解決しようとする問題点)

しかしながら、上記①の流し込み方法によって 得られる本出願人らが先に提案したセメント系板 状発熱体においても次のような問題を内在してい ることがその後の研究・実験によって判明した。

- (i) 成型工程において、カーボンファイバー等の炭素繊維やカーボンプラック等の導電性微粉末を十分に分散させることができず、更に気泡の巻き込み等もあって成品となった後の通電時の発熱による温度分布が不均一になる。
- (ii) 炭素繊維の分散状態が三次元的なランクム配向となるため、仮に発熱体の端面から通電した場合には板面に対して垂直方向に向いた炭素繊維は発熱体として作用せず、発熱効率が悪い

本発明は上記したような問題点に鑑みて成され たものであり、本出願人らが先に特願昭 6 1 - 2

80075号で提案した板状発熱体の目的に加え、更に炭素繊維や寡電性微粉末の分散性を向上させることにより、板内の発熱温度のバラツキを減少せしめ、かつ炭素繊維を二次元配向となして発熱効率を向上させ得る板状発熱体及びその製造方法を提供せんとするものである。

(問題点を解決するための手段)

本発明者らは、上記した問題点を解決するには 抄遺法で製造するのが最も良好であるとの考えの もと、種々検討を取ねた結果、以下の本発明を成 立させた。

すなわち本発明の第1は、セメントと骨材を主成分とする無機材料に炭素繊維と導電性微粉末を分散混入して成形した板状発熱体において、前記セメントと骨材の混合比をCaO/SiOzモル比が0.4~1.5 と成し、更に所要量の石綿及び/又は叩解処理したパルプを混入せしめたことを要旨とする板状発熱体である。

また本発明の第2は、セメントと骨材を主成分とする無機材料に炭素繊維と導電性微粉末を分散

混入した板状発熱体を製造する方法において、前記セメントと骨材の混合比がCaO/SiOzモル比で0.4~1.5となるように調整した無機材料と、炭素繊維及び導電性微粉末と、更に所要量の石綿及び/又は叩解処理したパルプに、これら固体分の5~15倍の水を加え混練してスラリーと成し、このスラリーを抄造法にて板状に成形した後オートクレープ後生することを要旨とする板状発熱体の製造方法である。

ここで固体分とは、セメント、骨材、炭素繊維、 導電性微粉末、石綿及び/又は叩解パルプをいう。

本発明において、セメントと骨材の混合比をCaO/SiO:モル比で0.4~1.5 としたのは、本発明の板状発熱体がオートクレーブ發生することを特徴としており、このオートクレーブ發生の効果を発揮させるためには前記混合比が最適だからである

すなわち、骨材を混入しない場合、普通ポルトランドセメントのCaO/SiO.モル比は3.15となる(第2衷参照)。このモル比3.15の骨材を混入し

ないものをオートクレープ 接生をしないと、その曲げ強度は142kg/cdとなり、オートクレープ 接生によってこれより高強度となすには下記第1 表の如くモル比0.4~1.5の範囲となすことが必要なことが明らかである。これはオートクレープ 後生により CaO とSiOzが反応し、板状発熱体を強度となし、かつ寸法変化を小さくする範囲である。なお、高強度を必要とするのは、板状発熱体自体を構造材として利用することも可能とする為である。

第1表

CaO/SiO. モル比	オートクレーブ 発生の有無	曲 げ 強 度 (kg / cm)			
0.2	有	1 2 3			
	無	111			
0.4	有	1 4 5			
	無	1 2 5			
0.8	有	2 1 8			
	無	1 2 8			
1.2	有	169			
	無	1 3 5			
1.5	有	1 4 5			
	無	1 3 7			
3.15	有	1 2 5			
	無	1 4 2			

(炭素繊維 1.75 重量%、カーボンブラック1 重量%)

しかし、集東タイプのものよりモノフィラメントタイプの方が好ましい。またこの炭素繊維は、発然体の強度を高め、特に耐衝駆性や耐ひび割れ性を向上させる作用をもつためその長さは長いほどよいが、混練時の分散性を考慮すると3~10mmが好ましい。しかし、必ずしもその長さを限定するものではない。

選電性微粉末は、前記炭素繊維同士を電気的に結合させ、安定した発熱特性を保つためのものである為、選電性であればよい。例えばカーボンプラック、黒鉛粉、ニッケル粉、鉄鉱石粉など超炭素繊維の直径よりも小さい方が好ましい。これは凝紫健性微粉末の役目がラングムに配向した炭素繊維同士を電気的に結合させることにあり、炭素繊維との接触の確率を高めるためには粒子が細かかある。

石綿と叩解処理したパルプは抄遺成型時にスラリー中の固体分を捕捉し、炭素繊維の捕捉性を補うものである為、抄造成型の際にスラリー中の固

また本発明において、水を固体分の5~15倍 としたのは、抄造によって炭素繊維を二次元的に 配向させ可及的均一に分散させるためである。

ところで、本発明にあっては石綿及び/又は叩解処理したパルプを混入し、抄造法と発生を併用するところに特徴を有し、使用する各種材料の種類については特に限定するものではない。

すなわち、セメントは発熱体を成形するための 結合材であり、普通ポルトランドセメントが一般 的であるが、早強ポルトランドセメント、その他 の混合セメントでもよい。

骨材は前記セメントと結合して成形体を構成すると共に発熱体の強度と耐火性を高めるものであり、微粉硅砂が一般的であるが、その他の骨材でもよい。但し、強度を高めるためには好ましくは粒径が1 mm以下で、かつSiOz分の含有率の大きなものの方がよい。

炭素繊維は通電により発熱させるために添加されるもので、発熱体として必須のものであるが、 その種類はピッチ径、PAN系のいずれでもよい。

体分を十分捕捉するものであればその種類は特に限定しなくてもよい。パルプの叩解度は使用するセメント、骨材、再電性微粉末の種類やその配合条件、また石綿との併用有無などにより異なるが、一般的には20~70°SRの範囲で使用される。なお、石綿は抄造性を高めるものであるが、公害を引き起す物質である為、使用は避ける方が好ま

本発明では、セメントと骨材の混合比を上記した範囲とする他は各材料の配合初合等を特に限定するものではない。その理由を以下に述べる。

一般に発熱体の性能は発熱量で示される。したがって、印加電圧と各発熱体の接続方法が決まれば発熱体に必要な抵抗が得られるが、接続方法、印加電圧は板状発熱体の使用条件によりそれぞれ異なることから、必要な抵抗が必ずしも一定、板厚によっても異なるため、この抵抗の大きさに収度によっても異なるため、この抵抗の大きさに収度と響する炭素繊維及び導電性微粉末の混入率は限定できないことになる。また、導電性微粉末はそ

の種類である。 の種類である。 のでは、 なるる。 の分かでは、 のの分がでする。 のの分がない。 ののかないでは、 のののでででする。 ののかないでは、 ののではないでは、 ののではないでは、 ののではないでは、 ののではないでは、 ののではないでは、 ののではないでは、 ののではないがないでは、 ののでは、 ののではないがないでは、 ののではないがないでは、 ののでは、 ののでは、 ののでは、 ののではないがないでは、 ののでは、 ののででは、 ののでは、 ののでは、 ののでは、 ののでは、 ののでは、 ののででは、 のの

一方、石綿と叩解パルプはそれぞれ単独で、あるいは両者混合で使用できる。この石綿と叩解パルプには上記したようにセメント系無機材料、炭素繊維、導電性微粉末等の固体分を抄造成型の際に捕捉する役割を課しており、発熱体そのものの

石綿、叩解パルプの残分として添加されるが前記 したように炭素繊維、導電性微細骨材、石綿、叩 解パルプの総固体分に対する混入率が限定できな いので、これらセメントと骨材についても混入率 を定めることが出来ない。

以上のように本発明の如く抄遺成型にて板状発 熱体を製造すると、発熱に最も重要な役割を有し ている炭素繊維を均一に分散させることが可能と 性能に寄与しないプロセス繊維として位置付けて

したがって、石綿を補強繊維として使用している石綿スレートや、パルプを補強繊維として使用しているパルプセメント板のように多量に混入する必要はなく、石綿と叩解パルプは単独使用、両者併用を問わず、固体分の5重量パーセント程度の混入率でよい。

しかし、この石綿、叩解パルプの混入率はをメント系無機材料、炭素繊維、導電性微粉末の種類や混入率によって異なることに叩解パルなない。なお、石綿および叩解パルプはそれぞれをない。なお、石綿および叩解パルプはそれぞれ単独で使用した場合、固体分の2~5 重量パーセントの範囲では板状発熱体の発熱特性には同ら影響を与えないことが本発明者らの実験の結果明らかとなっている。

固体分のうちセメント系無機材料として使用されるセメントと骨材は炭素繊維、導電性微粉末、

なり、板内の発熱温度のバラツキを小さくすることが出来る。さらに、抄造成型では炭素繊維が二次元に配向することから、三次元配向となる従来 の流し込み成型で得られた板状発熱体より炭素繊維を効率的に活用出来る。

板状発熱体はそれ自体が高強度であり、かつ供用時の寸法変化の小さいものが望ましい。これは、 従来の発熱体は他の補強部材との組合わせで構成 されることが多く、強度を特に考慮する必要がな かったのであるが、本発明の如く抄造法で作られ たものは板厚の比較的薄いものが得られ、発熱体 単体で使用されることもあるからである。

そこで、本発明ではセメントと骨材の混合比を モル比で0.4~1.5 と調整した上、オートクレー ブ程生を行うのである。オートクレーブ發生の条件は140~180℃×3~10時間が程度が好ましいのであるが、使用セメント、骨材種類、 CaO/SiOzモル比により各々最適發生時間が異なる ことから、本発明では特に限定しない。

(実 施 例)

以下、本発明の実施例について説明する。

長さ6mのピッチ系炭素繊維、郵電性微粉末であるカーボンブラック、30°SRの叩解度を有する針葉樹叩解パルプ、普通ポルトランドセメント、微粉硅砂からなる固体分に10倍の水を加えてスラリー化し、これを丸綱砂造機にて板厚5mの板状体を得た。

このとき、前記炭素繊維は0.75、1.1、1.5、1.75、2.25、4.0 重量パーセント、カーボンブラックは0.1 重量パーセント、叩解パルプは3重量パーセントとし、また残分は普通ポルトランドセメントと微粉硅砂として、普通ポルトランドセメントと微粉硅砂との混合比はCaO/SiO:モル比が0.8 となるよう調整して抄造を行った。

モル比の調整を具体的に示す。普通ポルトランドセメント1に対し、微初硅砂がxとなる重量剤合において第2表に示す組成より

$$\frac{\text{Ca0}}{\text{Si0}_2} = \frac{11.29 + 0.02 \text{ z}}{3.58 + 15.13 \text{ z}} = 0.8$$

の式が成り立ち、xは0.7と求まる。すなわち普

通ポルトランドセメントに対する微粉硅砂の重量 初合は0.7 となる。

第2表 材料の組成とモル

	糧	類		CaO ·	SiO ₂
普通ポルトランドセメント			63.2	21.5	
			11.29	3.58	
微粉	**	硅	T.L.	< 0.1	90.8
	477		₩	< 0.02	15.13

(上段: 重量 t %、下段mol/kg)

そして、抄遺後の板状体を180℃×5時間のオートクレープ發生し、その抵抗率を求めたところ下記第3 表及び第1 図に示すような結果が得られた。なお、比較例は実施例と同一材料にて流し込み成型で得た板状体の結果である。

单位:重型%) 0.70 (mg) 0.018 0.013 0.800 0.200 0.056 0.045 13.0 2.5 × 8 运 ജ് 洗し込み + + 180 で ×5時間 1*ククで、 後生 せ 徳 珠 180 ℃ ×5時間 ヤヤゲブ #1 (in 致 4計算44トラントセメント・ (公的)はひ (混合比 (CaO/SiO₂)0.8) * 尔 践 炭 # 禁 重理がルン オーケンググ 系雄 子類。 2 5 0 S ~ 2 0 S ~ 7素長 。 4 <u>.</u> 3 ≈ ど涙 * ₩ 架 密 쌢

上記第3表及び第1図より、本発明で得られる 板状発熱体は流し込み成型で得られたものより同 一配合の場合抵抗率が小さくなることが判る。こ れは炭素繊維の配向に起因しており、同一抵抗率 を得る場合の炭素繊維の混入率は本発明の抄造成 型で得られる板状発熱体の方が流し込み成型で得 られるそれより少なくなり、炭素繊維が効率的に 利用できることが明らかである。

またカーボンブラックは下記第4妻及び第2図に示す如く混入した方が抵抗率が小さくなるが、カーボンブラック1重量パーセントと無添加では余り抵抗率に差がない。ところが沙造成型で得られた板状発熱体の発熱温度パラツキはカーボンブラックを1重量パーセント添加したものは±8~10%と大幅に改善されていることが明らかとなった。なお、流し込み成型で得られた比較例の板状発熱体の発熱温度パラツキは±20~±40%であった。

他方、寸法変化率は0.09%と実用上問題のない

値が得られた。

キードン・プロ祭 生なしの小法 変化 3 2 8 က 6 ٥. 0 9.0 9.8 8 経済が、 0 0.056 0.045 0.018 0.15 0.10 (m a) 88. 0.8 乓 と記れ 5 報題 در 類 × 윮 尔 200 学 様 亚屋がらび (30° SR') 全全 ピッチ系 炭素繊維 (長さ6 。 ö _; 5. ς. ₩ 矣

次に本発明に係る板状発熱体の設計法の一例を 示す。

ここで板状発熱体の寸法を幅 6 0 0 mm、長さ6 0 0 mm、板厚 5 mmの板で発熱量 4 0 0 W / ㎡を得るとする。なお、印加電圧を1 0 0 V とし板状体 1 枚を発熱させると仮定すると、必要抵抗率は0.23 Ω m となるため、第 2 図の結果から炭素繊維1.0 重量パーセント、カーボンブラック 1 重量パーセントを配合すればよいことが判る。

また、同様に仮状発熱体の寸法を幅300 m.、 長さ600 m.、版厚6 m.とし、必要発熱量を300 W/㎡とすると必要抵抗率は0.56 Ω m.になる。したがって、前記したように板状発熱体の大きさ、仮厚、印加電圧、接続方法等により必要抵抗率が異なり、さらに使用する運電性微粉末の種類と混入率によって抵抗率が異なることなどから、各種材料の配合条件は限定できないことが判る。

以上説明したように本発明は、従来の配合に石 綿及び/又は叩解したパルプを混入することによ

(発明の効果)

って抄造成型が可能となり、その結果、炭素繊維、カーボンブラック等の導電性微粉末の疎密が流し込み成型に較べて少なくなる為、発熱のパラツキが減少する。また本発明によれば炭素繊維が二次元配向となる為、少量の炭素繊維で所望の発熱量が得られ、かつオートクレーブ養生によって高強度な板が得られる。

4. 図面の簡単な説明

第1図及び第2図は本発明の実験結果の一例を 示す図面である。

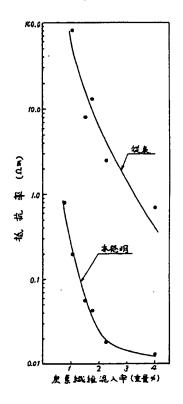
特許出願人 住 友 金 属 工 業 株 式 会 社 同 ナショナル住宅産業株式会社

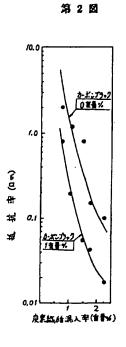
同 住金鋼材工築株式会社

代理人 游上 潾 好

横 好順信 (ほか1名)







第1頁の続き 東京都千代田区大手町1丁目1番3号 住友金属工業株式 ⑫発 明 者 樫 原 正 規 会社内 大阪府豊中市新千里西町1丁目1番12号 ナショナル住宅 ⑫発 明 岡 信 夫 者 産業株式会社内 兵庫県尼崎市扶桑町2丁目1番地 住金鋷材工業株式会社 砂発 明 英 治 者 徊 内